⑫ 公 開 特 許 公 報(A) 平2-83265

Mint. Cl. 3

識別配号

庁内整理番号

❸公開 平成2年(1990)3月23日

C 04 B 35/58

102 W

7412-4G

審査請求 未請求 請求項の数 1 (全4頁)

会発明の名称 窒化珪素の製造方法

> ②)特 願 昭63-232620

御出 願 昭63(1988) 9月19日

@発 明 者 本 信行

福岡県大牟田市新開町 1 電気化学工業株式会社大牟田工

場内

@発 明 者 今 村 保

福岡県大牟田市新開町 1 電気化学工業株式会社大牟田工

場内

電気化学工業株式会社 の出願人

東京都千代田区有楽町1丁目4番1号

明

1. 発明の名称

盤化珪素の製造方法

2. 特許競求の範囲

1. シリコン粉末100重量部に対し酸化アルミ ニウム粉末 2.5 ~ 6.8 重量部、アルミニウム及び /又は盤化アルミニウム粉末 2.0 ~1 0.5 重量部 酸化セリウム粉末 4.5~9.5 重量部を混合し、次 いでその混合粉束と成形パインダーとの混練物を 成形乾燥した後盤累含有雰囲気下 1000~1500℃ の温度範囲で加熱選化することを特徴とする選化 珪紫の製造方法。

3. 発明の詳細な説明

〔 産業上の利用分對〕

本発明は、易粉砕性、易焼結性でありしかも高 強度を賦与することの出来る銀化珪素の製造方法 にぬする。

〔従来の技術〕

従来より、シリコン粉末に酸化アルミニウム、 アルミニウム、 窒化アルミニウム等の 焼結 肋剤を 添加し盆化固裕させてなる窒化珪素固裕粉の製造 法が知られている(特公昭52-43486号公 報、特開昭58-110632号公報)。しかし、 とれらの方法で得られた強化珪素固溶体は粉砕性 が無く、同一粉砕条件で粉砕された粉末を用いて 焼結体を製造しても、1600℃焼結に於ける窒 化珪素焼結体の相対密度は92%程度しかなく、 また曲げ強度も十分に高くはないという欠点があ

[発明が解決しようとする課題]

本発明は、例えば常圧焼結法により、窒化珪素 焼結体を製造するに際し、易焼結性でかつ高強度 を賦与することが出来る易粉砕性の鼠化珪素の製 造方法を提供しようとするものである。

[課題を解決するための手段]

即ち、本発明は、シリコン粉末100萬量部に 対し酸化アルミニウム粉末 2.5 ~ 6.0 重量部、ア ルミニウム及び/又は留化アルミニウム粉末 2.0 ~ 1 0.5 重量部、酸化セリウム粉末 4.5 ~ 9.5 重 量部を混合し、次いでその混合粉末と成形パイン ダーとの混練物を成形乾燥した後窒素含有雰囲気 下1000~1500℃の温度範囲で加熱窒化することを特徴とする窒化珪素の製造方法である。 以下、本発明について詳細に説明する。

本発明で使用するシリコン粉末は平均粒径 2~15 μm のものが好ましく、粒径が細かくなり過ぎると窓化反応の制御がむづかしくなり、また粗過ぎても窒化反応に長時間を受するか未反応シリコンを受すことになる。シリコン粉末は純度 97%以上の単約品、多結晶いずれの粉末でも使用出来る。

次にシリコン粉末に対し、酸化アルミニウム、アルミニウム、強化アルミニウム、酸化セリウム、の焼結助剤をが加する。その添加量はシリコン粉末は2.5~6.0 重量部である。2.5 重量部未満では 磁密化の効果が少なく、6 重量部越えてもそれ以上の磁密化は期待出来ずかえつて焼結体の強度が 低下する。アルミニウム及び/又は窒化アルミニウム粉末は2.0~1 0.5 重量部である。2.0 重量

~1500℃の個度で加熱強化する。窒化温度が1000℃未満ではほとんど選化が進まず、一方、1500℃を越えては生成した強化珪素の一部が 焼精するため次工程での粉砕が困難になる。 窒素 含有芽曲気としては、窒素単独、又は水素、一酸 化炭素、ヘリウム、アルゴン、アンモニアガス等 と図案との混合ガスである。場合によつてはアン モニア雰囲気でも可能である。

以上のようにして得られた本発明の選化注彙は 酸化アルミニウム、アルミニウム、選化アルミニ ウム、酸化セリウムが固溶したと考えられる 月一 関化建業である。次にこの選化建業を焼結体用原 料とするには、ジョークラッシャー、抵動ミル等 の粉砕手段を用いて平均粒径1 4m以下、比表面 様7 m²/8 以上の粉末に調製する。この登化建業 粉末は各種焼結体を例えば常圧焼結法により得る に際し、易焼約性で焼結体に高強度を賦与することができる。

なお、本発明により製造された窒化珪素粉末は 常圧概結法にのみ適用されるものではなく、従来 部未満では級密化の効果が小さく、また1 0.5 重量部を超えてもそれ以上の級密化は期待出来ない。酸化セリウム粉末は 4.5~9.5 重量部である。
4.5 重量部未満では極密化は進まず強度は向上しない。一方、9.5 重量部を超えても焼結体のそれ以上の高強度発現は留めない。焼結助剤の比象面積としては、酸化アルミニウムは5 m²/8 以上、アルミニウム、強化アルミニウム、酸化セリウムは3 m²/8 以上が望ましい。

次に、シリコン粉末と鍋結助剤の混合粉末を進度1~2%のプチラールのエタノール溶液のごときアルミニウム、窒化アルミニウムと反応しない、適当な成形パインダーと追離する。他の成形パインダーとしては、2~5%のポリメチルメタフクリレートのトルエン溶液、2~5%のアクリル倒脂のダイフロン溶液、3~6%のワンクスのエタノール溶液などが使用できる。進練はミンクスマラー繊維機や土線機等で行う。

次いで、混線物を押出し成形、プレス成形等で 所顕形状に成形し乾燥後望素含有雰囲気下1000

のホットプレス成形法等にも勿論適用できる。

以下、実施例と比較例をあげてさらに具体的に本発明を説明する。

(実施例)

シリコン粉末(平均粒径10μm、比較面積3 m²/8)に焼結助剤として酸化アルミニウム粉末(平均粒径1.0μm、比要面積6 m²/8)、アルミニウム粉末(粒度 4 4μm 下、比表面積5.6 m²/8)、窒化アルミニウム粉末(平均粒径 1.9μm、比較面積3.5 m²/8)、酸化セリウム粉末(平均粒径 2.6μm、比較面積3.2 m²/8)を第1安に示す配合割合でミックスマラー温練を第1安に示す配合割合でミックスマラー温練とは投入・混合し、次いで、その混合物に対して設大・混合し、次いで、その混合物に対して設大・混合し、次いで、その混合物に対しては投入・混合し、次いで、その混合物に対しては投入・混合し、次いで、その混合物に対しては大・混合し、次いで、その混合物に対しては大・混合し、次が大・に対し、

この原料をパッチ式の選化炉に装入し翌年界出 気下1000~1480℃まで徐々に昇進しなが ら加熱型化を行つた。加熱開始から登化完了まで 合計100時間を毀した。次に、得られた鈕化珪

特開平2-83265(3)

業成形体をジョークラッシャー、撮動ミルを用いて乾式粉砕後さらにポールミルにて優式で20時間粉砕して無1 要に示す粉末を得た。

この粉末を100㎏/cm²の圧力で10×60×7 mm形状に金型成形後1000㎏/cm²の圧力で貯水圧プレス成形を行つた。 褐られた成形体を常圧焼結炉で盥紫雰囲気下(1550~1800°0)×6時間で焼結させた。 その除の詰粉としては、 成形体の焼結時の分解抑制の目的で強化アルミニクム5重量%、酸化セリクム5重量%から成るものを用いた。

得られた饒結体の表面を研削加工してルキメデス法(JISR 2 2 0 5 に準拠)で嵩比弦を測定し各々理論密度で除して 1 0 0 を掛け相対密度を算出した。饒結体の嵩比重を測定した後、その試料について JISR-1 6 0 1 「ファインセラミックスの曲げ短度試験方法」に準拠した常盛る点曲げ短度を測定した。それらの結果を第1 袋に示す。

なお、比較例7と8で用いた酸化イツトリウム

	第	1												
75 4		原料配合 (重量部)					粉砕性		焼 結 体					
									1550°C×6畔旬		1600℃×6時间		1800℃×6時間	
		シリン	酸化アルミニウム	アルミ ニウム	登化アルミニウム	1004	比表面 fi (m²/8)	平均粒 径 (#m)	相对物度(%)	常温曲げ (MPa)	相对控度(%)	常温曲げ (MPa)	相对地段(%)	常温曲げ (MPa)
	1	100	2.5	2.0	_	4.5	8.7	0.6	97.2	600	98.3	620	99.8	690
奖	2	100	2.5	2.0	-	9.5	8.5	0.6	98.4	670	98.9	700	99.9	730
	3	100	2.5	-	2.0	4.5	8.6	0.6	97.1	600	98-0	620	99.5	700
	4	100	2.5		2.0	9.5	8.6	0.6	97.5	690	98.7	730	99.6	750
	5	100	6.0	2.0	-	4.5	8.4	0.6	98.0	590	99.0	610	99.9	690
	6	100	6.0	2.0	-	9.5	8.5	0.6	98.4	670	99.2	710	99.8	740
1A5	7	100	6.0	_	2.0	4.5	8.4	0.6	98.2	620	99-1	680	99.8	730
	8	100	6.0	-	2.0	9.5	8.5	0.6	98.0	630	99.0	670	99.7	730
	9	100	2.5	10.5	-	4.5	7.8	0.8	98.9	610	99.7	660	99.8	690
	10	100	2.5	_	10.5	4.5	7.7	0.8	98.7	610	99.6	670	99.7	700
יי ו	11	100	6.0	10.5	ı	9.5	8.1	0.7	98.9	670	99.8	750	99.7	790
!	12	100	6.0	_	10.5	9.5	7.9	0.8	98.7	670	99.7	750	99.8	780
	13	100	4.0	2.5	-	7.0	8.8	0.6	98.9	660	99.5	720	99.8	750
	14	100	4.0	1	2.5	7.0	ያ ፡ ሀ	0.6	98.7	720	99.3	780	99.9	800
	15	100	4.0	2.0	2.0	7.0	8.6	0.6	98.8	700	99.3	760	99.8	790
比	1	100	2.0	4.0	•	7.0	8.5	0.6	97.0	540	98.1	590	99.6	640
	2	100	6.5		4.0	7.0	8.3	0.7	98.2	580	98.9	600	99.4	670
	3	100	4.0	1.5	-	7.0	8.6	0.6	97.1	570	98.2	610	99.1	680
	4	100	4.0		11.0	7.0	8.0	0.8	98.5	550	98.9	580	99.4	630
#2	5	100	4.0	4.0	_	4.0	8.3	0.7	98.4	540	98.9	570	99.6	63D
~ ~	6	100	4.0		4.0	10.0	B-4	0.7	98.3	590	98.8	620	99.5	66D
6 74	7	100	6.0	4.0		Y203 7.0	5.4	1.8	87.2	320	91.1	430	94.5	520
	8	100	_	6.0	_	Y ₂ O ₃ 7.0	5.5	1.7	87.5	330	91.6	440	94.8	530
	9	100	55.5		55.5	_	5.3	1.7	90.0	320	93.1	390	96.1	400
L	10	100	55.5	<u> </u>		_	6.1	1.5	89.0	310	92.0	390	94.9	410

(発明の効果)

本発明の方法で得られた強化珪素粉末は、常圧焼結法により焼結体を製造する際に低温で焼結することが出来しかも高強度な焼結体とすることができる。

特許出願人 包氨化学工業株式会社